

RECHERCHES SUR LES PLUS GRANDS ET PLUS PETITS QUI SE TROUVENT DANS LES ACTIONS

DES FORCES,

PAR M. EULER

7. Est une verité dont on ne peut plus douter, que toutes les actions, qui font produites par les forces de la nature, renferment constamment un maximum, ou un minimum. C'est à dire, les forces étant données, l'effet au'elles produisent, sera toujours tel, qu'une certaine quantité y devient un maximum, ou un minimum, de sorte que cette prérogative n'auroit plus lieu, si l'effet avoit été tout autre. Cette considération nous conduit à reconnoitre un principe général de la nature, sur lequel toutes fes actions se réglent; & qui nous fait voir, que la nature se propose toujours un certain but, auquel elle tache de parvenir; en y employant les moindres dépenfes. On fera tout à fait convaince de la verité de ce principe général, par les excellentes réfléxions, que Monsieur de Maupertuis, notre illustre Président, a publiées sur ce fujet, tant dans les Mémoires de l'Academie Royale des Sciences de Paris, que dans nos Mémoires pour l'Année 1746, où il a demontré que dans le choc des Corps le mouvement le distribué de manière que la quantité d'action, que suppose un changement arrivé, est la plus

plus petite qu'il foit possible. De plus il a fait voir, que dans le repos les Corps, qui se tiennent en équilibre, doivent être tellement situés, que s'il leur arrivoit quelque petit mouvement, la quantité d'action seroit la moindre.

II. C'est donc ce principe de la moindre quantité d'action, auquel Mr. de Maupertuis réduit tous les maxima, ou minima, que la Nature observe dans toutes ses productions: & la quantité d'action pourra roujours être réprésentée par une certaine formule algebrique, quiétant appliquée à l'effet produit réellement par la Nature, y obtient une valeur plus petite, qu'elle obtiendroit, s'il étoit arrivé Ce principe aura donc également lieu dans la Mecanique & dans la Statique, c. à d. dans le mouvement, aussi bien que dans tous les états d'équilibre, où les corps se peuvent trouver. Pour le mouvement, Mr. de Maupertuis vient de faire voir que ce principe de la moindre quantité d'action s'observe à la rigueur dans le choc des corps, tant élaftiques que non élaftiques: & moi, j'ai découvert une semblable loi dans le mouvement des corps, qui sont attirés vers un, ou plusieurs centres de sorces, par des forces quelconques; ayant remarqué que le mouvement du corps, & la courbe qu'il décrit, renferme toujours cette proprieté, que nommant " sa vitesse dans un endroit quelconque, & ds l'elément de l'espace, cette formule /u ds sera toujours un minimum. Ce sera donc dans ce cas cette formule fuds, qui exprime ce que Mr. de Maupertuis nomme la quantité d'a-Stion. Ces deux cas du mouvement, dans lesquels nous voyons, que ce principe a lieu, sont d'une si grande etenduë, qu'on y peut presque réduire tous les mouvemens, qui arrivent au monde; & partant on n'aura plus la moindre raison de douter, que dans tous les mouvemens, par quelques forces qu'ils foient produits, il n'y ait toujours une certaine formule, dont la valeur soit la plus petite, & par laquelle fera reoresentée la quantité d'action.

III. L'usage de ce principe est déjà depuis long tems reconnu dans la Satique, ou Dynamique, où il s'agit de l'équilibre des corps sollicités par des forces quelconques, & c'est par son moyen, qu'on a donné des solutions de plusieurs problemes de cette nature. Il a été

aifé de prévoir, qu'une chaine suspendue de ses deux bouts devoit prendre une telle figure, afin que fon centre de gravité foit le plus bas: ou que la distance de ce centre au centre de la terre, ou bien à un plan horizontal, soit un minimum. Si l'on nomme un élément quelconque de la chaine $\equiv ds$, & fa distance à un plan horizontal fixe pris à volonté $\equiv x$, ce fera la valeur de cette formule $\int x dx$, qui fera un minimum pour la courbe de la chaine: & partant ce fera la même formule [x ds, qui réprésente la quantité d'action, qui doit être la plus petite. De même un ligue rempli d'un fluide prendra la figure, dont la capacité est la plus grande, afin que le fluide puisse descendre le plus bas qu'il est possible : & Mr. de Maupereuis a fait voir l'usage de ce grand principe en plusieurs autres sigures, que ces corps follicités par des forces quelconques iont obliges de recevoir; où il a determiné la formule, qui répresente en chaque cas la quantité d'action, qui y doit être un minimum. Mr. Daniel Bernoulli a ausfi remarqué, que la courbe d'une lame elastique rensenne un tel minimum; car nommant un élément quelconque de cette courbe $\equiv ds_1$ & le rayon de fa développée dans cet endroit $\equiv r$, il a observé que

la valeur de cette formule $\int \frac{ds}{vr}$ devient un minimum dans la courbe élastique; & c'est de ce principe que j'ai déterminé la nature de cette courbe, dans mon traité sur la methode de Maximis & Minimis, pour faire voir, que ce principe sournit la même courbe, qu'on atrouvée par la methode directe, dont on se sert ordinairement.

IV. Par là on voit qu'il doit y avoir une double methode de resoudre les problemes de Mecanique; l'une est la methode directe, qui est sondée sur les soix de l'équilibre, ou du mouvement; mais l'autre est celle dont je viens de parler, où sachant la formule, qui doit être un maximum, ou un minimum, la solution se sait par le moyen de la methode de Maximis & minimis. La premierc sournit la solution en déterminant l'esset par les causes essicientes; or l'autre a en vuë les causes sinales, & en déduit l'esset : l'une & l'autre doit conduire à la même solution, & c'est cette harmonie, qui nous convainc

de la verité de la folution, quoigne chaque methode doive être fondée sur des principes indubitables. Mais il est souvent trés dissicile de découvrir la formule, qui doit être un maximum, ou minimum, & par laquelle la quantité d'action est représentée. C'est une recherche qui n'appartient pas tant à la Mathematique, qu'à la Métaphylique puisqu'il s'agit de connoître le but, que la nature se propose dans ses opérations: & ce seroit porter cette science à son plus haut degré de perfection, si l'on étoit en état d'assigner pour chaque effet que la nature produit, cette quantité d'action, qui y est la plus petite, & qu'on pût la deduire des premiers principes de notre connoissance. Mais je crois que nous fommes encore bien éloignes de ce degré de perfection, & qu'il fera presque impossible d'y arriver, à moins que nous ne découvrions pour un grand nombre de cas differens les formules, qui y deviennent, ou des maxima, ou minima. Or fachant les folutions, que la methode directe nous fournit, il ne fera pas difficile de deviner des formules, qui étant supposées des maxima, ou minima, conduifent aux mêmes folutions. Par ce moyen nous connoitrons a posteriori ces formules qui expriment la quantité d'action, & alors il ne sera plus si disficile d'en demontrer la verité par les principes connus de la Métaphysique.

V. C'est dans cette vue, que jeme propose de développer quelques problèmes de Statique, qui roulent sur la courbe, qu'un sil parfaitement slexible doit former, étant sollicité par des sorces quelconques. Je chercherai prémierement la solution de ces problèmes par la methode directe, c. à.d. par les loix connuës de l'équilibre; ensuite je tacherai de découvrir les somules, qui dans ces courbes trouvées obtiennent, ou la plus grande, ou la plus petite valeur, & lesquelles par consequent pourront être regardées comme les expressions de la quantité d'action, dont la valeur sera plus petite pour l'entre, qu'on aura trouvée par l'autre methode, qu'elle seroit, si le sal avoit pris tout autre courbure. J'ai choisi cette espece de problèmes, puisqu'on sait déjà, que dans le cas où le sit n'est sollicité que par la gravité, c'est la distance du centre de gravité du sil au centre de la terre, qui est un minimum. Or je rendrai ce problême plus general.

général, en supposant que toutes les particules du sil soient sollicitées par des forces que conques, qui soient dirigées, ou vers un point fixe, ou vers plusieurs, étant proportionelles à des sonctions quel-conques de ces distances: de plus on pourra supposer que, tant la direction que la quantité de ces forces, dépende de la courbure même, comme cela arrive dans la courbe des voiles, & d'autres semblables, où la direction des forces est toujours perpendiculaire à la courbe même: & dans ces cas j'ai remarqué qu'il est beaucoup plus difficile de deviner la formule qui y est un maximum, ou minimum; & partant cette considération contribuëra d'autant plus à la connoissance des choses, que la nature dans ses opérations tache de ménager le plus qu'il est possible.

PROBLEME GE'NE'RAL

VI. Le fil perfaitement flexible AYM étant sollicité dans chacun de ses élémens par des forces quelconques, trouver la courbe AYM, à laquelle ce fil sera réduit.

Fig. 1,

SOLUTION.

Rapportons la courbe A Y M, qu'il faut chercher à l'axe CP. & nommons une abscisse quelconque CP = x, l'appliquée PM = y. & la longitude du fil, qui y répond AYM = 1, de forte que d's $\equiv V(dx^2 + dy^2)$, puisque l'appliquée PM est supposée perpendiculaire à l'abscisse CP. Maintenant de quelque force que l'élément Mm =ds foit follicité, elle pourra être réduite à deux forces, dont l'une tirera felon la direction MQ parallele à l'abfeisse CP, l'autre felon la direction de l'appliquée MP. Soit donc la force MQ = Qds, & la force MP = Pds, puisque chacune n'agissant, que sur l'élément du fil $Mm \equiv ds$ fera infiniment petite. Afin que le fil demeure en équilibre, puisqu'il est parfaitement sléxible, il faut que les momens de toutes les forces, dont la partie anterieure du fil AYM est follicitée, par rapport au point M, se détruisent mutuellement. Pour cet effet confiderons une portion quelconque du fil AY, que nous regarderons comme variable, pendant que le point M demeure fixe, & Memeires de l'Academie Tom. IV. partant

partant les quantités x & y constantes; supposition qui ne durerz. que jusqu'à ce que nous aurons trouvé la somme de tous les momens des forces par rapport au point M. Soit donc notre nouvelle abscisse variable $CX = \varphi$, Pappliquée $XY = \psi$, & la courbe $AY = \omega$, deforte que $d\omega \equiv v (d\phi^2 + d\psi^2)$; & foit des forces, dont l'élément Yy = do est sollicité, celle qui agit selon YZ parallele à CX = $qd\omega$, & l'autre qui agit selon YX $\equiv pd\omega$. Or le moment de cellelà YZ par rapport au point M fera $\equiv q d\omega (PM - YX) \equiv (y - \psi)$ 9 dw, qui tendra à tourner le fil autour du point M, en sorte que l'angle A M Q foit diminué: & le moment de l'autre force Y X $\equiv p d\omega$ fera $\equiv p d\omega$ (CP — CX) $\equiv (x - \varphi) p d\omega$, dont l'effet sera contraire au précedent, & tendra à augmenter l'angle AMQ. Par conféquent le moment de ces deux forces prises ensemble sera $(y-\psi) q d\omega - (x-\phi) p d\omega$, qui sera employé à tourner le fil autour de M dans le sens AQ. Donc le moment de toutes les sorces quiagiffent sur la portion du fil AY, sera l'integrale de cette expresfion, & puisque x & y font considerés comme constantes, ce moment qui resulte de la portion AY sera $\equiv y \int q d\omega - \int \psi q d\omega$ $x/\rho d\omega + \int \Phi \rho d\omega$. Approchons maintenant le point Y jusqu'au point M pour avoir le moment, qui résulte de toutes les sorces dont le fil Λ YM est sollicité, & alors les quantités Φ, Ψ, q, p & dω deviendront égales à x, y, Q, P & ds de forte que la fomme de tous les momens des forces qui agissent sur le fil AYM, pour le tourner autour de M dans le sens AQ sera $\equiv y \int Q ds - \int y Q ds$, $-x \int P ds$ + fxPds. Or afin que le fil étant parfaitement flexible, ne soit pas remué, il faut que la somme de ces momens évanouisse, d'où nous obtiendrons cette équation, qui exprimera la nature de la courbe cherchée AYM

y/Q ds - fyQ ds - xfP ds + fxP ds = o. Cette équation deviendra plus simple, en prenant sa différentielle qui sera:

dy/Q ds - dx/P ds = 0.

où $\int Q ds$ exprime la fomme de toutes les forces, dont le fil AM est sollicité suivant la direction de l'abscisse PC, & $\int P ds$ la somme de toutes

toutes les forces, dont le fil AM est sollicité suivant la direction des appliquées PM. C. Q. F. T.

VII. Si le fil est arrêté au point A, ou tenu fixe par une force quelconque, on résoudra aussi celle-cy suivant les directions A B & AC. Soit la force AB \equiv B, & la force AC \equiv C; & celle - là doit être comprise dans $\int Q ds$, & celle-cy dans $\int P ds$. Donc, si ces expressions $\int Q ds$ & $\int P ds$, ne comprennent que les forces, qui agisfent sur les élémens du fil, on y doit ajouter ces forces finies B & C, & au lieu de $\int Q ds$ nous aurons B + $\int Q ds$, & C + $\int P ds$ au lieu de $\int P ds$; ce qui donnera pour la courbe cette équation differentielle:

 $dy (B + \int Q ds) - dx (C + \int P ds) = 0.$

dont l'integrale sera exprimée par :

 $\int dy (B + \int Q ds) - \int dx (C + \int P ds) = Conft.$

Or puisque $\int dy$ (B + $\int Q ds$) exprime la fomme des momens, qui résultent des forces selon la direction des abscisses, & $\int dx$ (C + $\int P ds$) la somme des momens, qui résultent des forces selon la direction des appliquées, comme ces momens se doivent détruire mutuellement, il est évident que la constante doit être $\equiv 0$, pourvuque les integrales s'étendent par tout le fil.

VIII. Cependant, puisque les integrales /Qds & /Pds peuvent déjà renfermer les constantes B & C, on les pourra omettre sans faute, de sorte que la nature de la courbe du fil sera exprimée, ou par cette équation integrale $fdy /Qds - fdx /Pds \equiv Const.$ ou par cette équation differentielle $dy /Qds - dx /Pds \equiv o$. Laquelle nous

fournit cette analogie:

 $dy: dx = \int Pds: \int Q ds.$

D'où nous tirons cette régle générale pour trouver la courbure d'un fil parsaitement siéxible, étant sollicité par des soices quelconques. C'est qu'ayant tiré l'appliquée infiniment proche pm, & Mn parallele à l'abscisse, il y aura toujours: le differentiel de l'appliquée mn au dissertiel de l'abscisse Mn = Pp, comme la somme de toutes les sorces, qui agissent dans la direction des appliquées, est à la somme de toutes les forces, qui agissent dans la direction des abscisses.

IX. Si

IX. Si le fil AYM n'est pas parfaitement sléxible, mais qu'il foit élastique, ou qu'il air quelque roideur qui résiste à l'infléxion, il ne sera pas difficile aussi dans ce cas de déterminer la courbe, que ce fil prendra, quoiqu'il foit outre cela follicité par des forces quelconques, comme je viens de supposer. Car la force, ou plutot le moment, qui est requis pour courber le fil au point M, sera proportionnel à la courbure dans ce point, ou réciproquement comme le rayon de la développée au point M. Supposant donc ce rayon = r, de forte que r $=\frac{d s^3}{d x d d y}$, en supposant d x constant, ou $r=\frac{d s d x}{d d y}$ en supposant fant de constant, la force de roideur sera comme - , si la roideur est partout égale. Or si l'épaisseur du fil est supposée variable, la sorce de roideur pourra être exprimée par S, ou S est une fonction proportionnelle à l'épaisseur du fil au point M. Cette force de roideur tendant à remettre le fil dans sa situation droite, que je suppose lui être naturelle, elle doit être contrebalancée par la somme des momens de toutes les forces dont le fil est follicité. Or la somme de ces momens a été trouvée $\equiv y/Qds - \int yQds - x/Pds + \int xPds$ ou bien $\equiv \int dy/Qds - \int dx/Pds$, dont la direction étant contraire à la force de roideur , il faut que ces deux expressions De là nous obtiendrons pour la courbe de foyent égales entr'elles.

$$\frac{S}{r} = \int dy / Q ds - \int dx \int P ds$$

ce fil roide, ou élastique, cette équation :

qui se réduit à celle, que nous avons trouvée dans la solution du probleme, si la roideur S évanouit.

X. En voicy donc la folution du problème le plus général, par laquelle on est en état de déterminer la courbe, que sorme un fil, ou parsaitement siéxible, ou élastique, dont tous les points sont sollicités

cités par des forces quelconques. Mais je remarque d'abord, que cette solution générale ne se peut déduire par la methode de muximir & minimis: car quoique cette methode soit propre à sournir des solutions générales, il faut pourtant qu'on sache, desquelles des variables soyent composees les sonctions, qui entrent dans la formule qui doit être, ou un maximum, ou un minimum. Done, à moins qu'on ne détermine la nature des fonctions P & Q, qui expriment les forces, dont chaque élément Mm du fil est follicité, il est impossible de découvrir une formule, qui étant supposee un maximum, ou un minimum, produise la même courbe. Je m'en vais donc appliquer cette solution générale à des cas particuliers, en déterminant les sonctions P & Q, ou par les abscisses x, ou par les appliquées y, ou par une expresfion, qui contienne toutes les deux d'une maniere, dont la compostion soit connuë. Pour cet effer je ferai l'application de la solution générale trouvée aux problemes fuivants: & je tacherai de joindre à la solution de chacun la formule, qui étant supposée un maximum, ou un minimum, conduise à la même courbe: afin qu'on en puisse connoitre pour chaque cas l'expression, qui réprésente la quantité d'action.

PROBLEME I.

XI. Le fil parfairement flexible AYM étant dans chaque point M follicité selon la direction des appliquées MP par des forces, qui soient exprimées par une fonction quelconque de ces appliquées: trouver la courbe AYM que ce sil formera.

SOLUTION.

Ayant nommé comme auparavant l'abscisse CP = x, l'appliquée PM = y, & l'arc AYM = s, soit Y la fonction de l'appliquée y, à laquelle la force dont le fil au point M est tiré suivant la direction MP, est supposée proportionnelle, de sorte que la force qui agit sur l'elément Mm = ds soit = Y ds, laquelle ayant été supposée dans la solution générale = Pds, nous aurons P = Y & Q = s. Et putant puisque le fil est supposée parsaitement sléxible, la nature de la U 3 courbe

courbe fera exprimée par cette équation, $Bdy - dx \int Y ds = 0$. Car quoique $Q \equiv 0$, l'integral $\int Q ds$ n'evanouïra pas, mais il fera égale à une conftante B, qui exprime la force A B appliquée au bout du fil A: or l'autre force A $C \equiv C$ fera renfermée dans l'expréssion integrale $\int Y ds$. Pour reduire cette équation, & pour la ramener à la forme, qui se trouve dans la methode de maximis & minimis, je suppose $dy \equiv p dx$, pour avoir $ds \equiv dx \, V(s + p)$, & l'equation trouvée se changera en cette forme $Bp \equiv \int Y dx \, V(s + p)$, dont le differentiel est $Bdp \equiv Y dx \, V(s + p)$, ou $Bpdp \equiv Y dy \, V(s + p)$ à cause de $dx \equiv \frac{dy}{p}$, d'où noustirons $\frac{Bpdp}{V(s + p)} = Y dy$,

& prenant les integrales $\int Y dy \equiv B \vee (i + pp)$, la constante qu'on pourroit ajouter, étant comprise dans l'integrale $\int Y dy$: & cette équation $\int Y dy \equiv B \vee (i + pp)$ ayant ses deux variables p & y separées, peut suffice pour la construction de la courbe, que nous cherchons.

XII. Pour trouver cette même courbe par la methode de Maximis & Minimis, il saut se rappeller cette solution générale, que j'ai donnée dans mon traité sur cette matiere. Ayant posé l'abscisse x, l'appliquée y, & pour les differentiels dy = pdx: dp = qdx; dq = rdx &c. Soit $\int Zdx$ la sormule, dont la valeur doit être un maximum, ou minimum, où Z marque une sonction que lonque des quantités x, y, p, q, r, &c. de sorte que son differentiel ait une telle forme:

dZ = M dx + N dy + P dp + Q dq + R dr &c.alors j'ai démontré, que la courbe, où $\int Z dx$ est un maximum, ou minimum, sera exprimée par cette équation, supposant l'element dx constant.

$$o = N - \frac{dP}{dx} + \frac{ddQ}{dx^2} - \frac{d^3R}{dx^2} + &c.$$

XIII. Comme cette équation est encore trop generale pour notre cas, soit Z seulement une fonction de y & p, de sorte que $d Z \equiv Ndy + Pdp$, & la sormule $\int Zdx$ sera un maximum, ou minimum, dans

la courbe exprimée par cette équation : $o = N - \frac{dP}{dx}$ ou N dx =

 dP_y qui etant multipliée par p, à cause de $pdx \equiv dy$, donne $Ndy \equiv$ pdP. Or nous avons dZ = N dy + P dp, & partant il y aura dZ = p dP + P dp, dont l'integrale est: Z = Pp + Const. Nous voilà donc réduits à trouver une telle fonction Z de y & de p, que supposant $dZ \equiv N dy + P dp$, l'équation $Z \equiv Pp + Conft$. devienne la même, que nous avons trouvée, favoir $\int Y dy \equiv B \vee$ (1 + pp), ou comme B fera égale à la constante de la premiere équation, que Z - Pp devienne = $\frac{\int Y dy}{V(1+pp)}$, ou $\int Y dy$ = (Z-Pp) V(1+pp.)XIV. Pour resoudre cette équation, ou pour en tirer la valeur de Z, puisque P = $\frac{Z}{p}$ - $\frac{\int Y dy}{p V(1+pp)}$, je remets cette valeur dans l'equation $dZ \equiv N dy + P dp$, & j'aurai $dZ \equiv N dy +$ $\frac{Z d p}{p} = \frac{d p \int Y d y}{p V (1+pp)}, \text{ ou bien } \frac{p d Z - Z d p}{p p} = \frac{N d y}{p}$ $\frac{d p \int Y d y}{p p V(1-pp)}$, où le premier membre étant integrable, ayant pour integrale $\frac{Z}{n}$, il faut que le fecond membre foit aus integrable. Or son integrale tirée de la partie $\frac{-d p \int Y d y}{p p V(1 + p p)}$ en supposant y constant est $\equiv \frac{\int \frac{Y}{p} \frac{dy}{p} v(1+pp) + \text{funct.} y \& \text{ partant nous}}{p}$ aurons $\frac{Z}{p} = \frac{\int \frac{Y}{p} \frac{dy}{p} v(1+pp) + \text{ funct.} y : \text{ ou } Z = \int Y dy.$ $\vee (i + pp) + p$ funct. y. Par consequent la courbe du fil se trouvera, si l'on cherche parmi toutes les courbe celle, dans laquelle $\int Z dx$ c. à. d $\int dx \ V(1+pp)$. $\int Y!dy + \int pdx$. funct. y, fera un maximum, ou un minimum; & l'expréssion, qui représente la quantité d'action fera $\int ds \int Y dy + \int dy$ funct. y. On puisque $\int dy$ funct. y est une fun-

ction

ction de y, qui demeure la même pour toutes les courbes, qui passent par les mêmes points A & M, la courbure du fil AYM aura cette proprieté, que parmi toutes les courbes qui passent par les points A & M, il y aura cette expression $\int ds \int Y dy$ un minimum: d'où je tire le Theoreme suivant.

THEOREME I.

XV. Le fil AYM, comme nous avons supposé dans le probleme précedent, étant dans chaque point M sollicité selon la direction des appliquées MP par des forces, qui sont exprimées par une sonction quelconque Y des appliquées PM = y, prendra une telle sigure AYM, que parmi toutes les autres courbes possibles, il y aura cette expression s'd s's Y dy un minimum.

On trouvers donc cette courbe, si on cherche parmi toutes les courbes, qui sont comprises entre les mêmes termes, celle où la valeur de cette expression fds f Y dy devient un minimum. Il n'est pas nécessaire, comme la nature de la question semble de demander, que cette proprieté ne regarde que les courbes de la même longueur; car il revient au même, soit qu'on suppose la formule fds f Y dy parmi toutes les courbes possibles, ou seulement parmi les isoperimetres: Car pour ce dernier cas, on devroit, comme j'ai demontré dans mon traité sur cette matière, rendre cette formule $fds f Y dy + \alpha f ds$ un minimum. Or cette constante α pouvant être comprise dans l'integral f Y dy, on pourra negliger ce terme $\alpha f ds$, & alors il ne reste à rendre un minimum, que la formule trouvée fds f Y dy.

PROBLEME II.

XVI. Le fil parfaitement flexible AYM étant sollicité dans chaque point M suivant les directions MP, MQ par des forces, dont celle-là; qui agit selon MP, soit exprimée par une sonction de l'appliquée MP=y, & celle-cy, qui agit selon MQ par une sonction de l'abscisse CP=x: trouver la sigure du fil AYM.

SOLUTION.

Retenant toujours les mêmes denominations CP = x, PM = y, Parc AYM = s, foit Y la fonction de y, qui exprime la force, qui agit felon MP, & X la fonction de x, qui exprime la force MQ. Nous n'avons donc que mettre dans la solution générale, que X & Y au lieu de Q & P, pour avoir l'equation suivante, qui exprimera la nature de la courbe cherchée A Y M

 $dy(B + \int X ds) - dx(C + \int Y ds) = o$ ou, puisque les constantes B & C peuvent etre comprises dans les formules integrales, nous aurons:

 $dy \int X ds = dx \int Y ds$.

Supposons $dy \equiv p dx$, pour avoir $ds \equiv dx \vee (1+pp)$, & l'équation trouvée sera $p/X dx \vee (i+pp) \equiv /Y dx \vee (i+pp)$ qui etant differentiée donne

Soit de plus
$$d p = q d x$$
, & apres avoir differentié cette équation:

$$\int X dx V(1+pp) + \frac{XpV(1+pp)}{q} = \frac{YV(1+pp)}{q}$$
nous obtiendrons mettant partout $q dx$ au lieu de dp

$$Xdx^{V}(i+pp)+Xdx^{V}(i+pp)+\frac{Xpp\,dx}{V(i+pp)}+\frac{p\,dX^{V}(i+pp)}{q}-\frac{Xp\,dq\,V\,(i+pp)}{q\,q}$$

Note that the partial partial q ax at field de a p

$$\frac{X p p dx}{Y (1+pp)} + \frac{X p p dx}{Y (1+pp)} + \frac{y dX V (1+pp)}{y} - \frac{X p dy V (1+pp)}{y dy} - \frac{y dy V (1+pp)}{y$$

$$2Xdx + \frac{Xppdx}{1+pp} + \frac{pdX}{q} - \frac{Xpdq}{qq} = \frac{Ypdx}{1+pp} + \frac{dY}{q} - \frac{Ydq}{qq}$$

Multiplions cette equation par 1+pp pour avoir

$$\frac{(dY-pdX)}{q}(I+pp)-\frac{dq}{qq}(Y-pX)(I+pp)+Ypdx-2Xdx(I+pp)-Xppdx=0$$
& pour entrouver l'integrale, s'il y en a, je suppose;

$$\frac{(Y-pX)(1+pp)}{z}$$
 = Z ce qui étant differentié donne

$$\frac{(Y-pX)(1+pp)}{q} = Z \text{ ce qui étant differentié donne}$$

$$\frac{(dY-pdX)(1+pp)}{q} = \frac{dq}{qq}(Y-pX)(1+pp) + 2pdx(Y-pX) - Xdx(1+pp) = dZ$$

ayant mis partout $dp \equiv q dx$, Retranchons de cette équation la precedente, & il nous restera:

dZ = Y p dx - 2 X pp dx + X dx (1+pp) + X p p dxou bien dZ = Y p dx + X dx. Or puisque dy = p dx, nous aurons dZ = X dx + Y dy, laquelle expression, parceque X est sontion de x & Y fonction de y, sera integrable & donnera

$$Z = \int X dx + \int Y dy$$

de forte que notre equation integrale cherchée sera

$$\frac{(Y-pX)(1+pp)}{g} = \int X dx + \int Y dy$$

ou à cause de $q = \frac{d p}{d x} & d y = p d x$:

$$\frac{d p}{1 + p p} = \frac{Y d x - X d y}{\int X d x + \int Y d y}$$

Il ne paroit pas que cette équation se puisse encore integrer; aussi n'est ce-pas mon dessein de construire ces courbes, ou d'en rechercher la nature : mon but n'etant ici, que de trouver les formules, qui etant supposées devenir un maximum, ou un minimum, fournissent les mêmes courbes que nous trouvons par les principes de mechanique.

XVII. Soit $\int Z dx$ cette formule, qui étant supposée un maximum, ou minimum, produise la courbe, que nous venons de trouver, ou Pequation:

$$\frac{d p}{1 + p p} = \frac{Y dx - X dy}{\int X dx + \int Y dy}$$

& foit dZ = M dx + N dy + P dp, voiant, que Z doit etre une fonction des quantités x, y, & p. Et alors la courbe cherchée fera ex-

primée par cette équation :
$$o \equiv N - \frac{d P}{d x}$$
, ou $o \equiv N d x - dP$,

équation qui doit être la même, que
$$\frac{dp}{1+pp} = \frac{Y dx - X dy}{\int X dx + \int Y dy}$$
.

Ici je remarque, que dans l'analyse il nous manque encore une methode, par laquelle on puisse decouvrir la formule $\int Z dx$, sachant l'équation, à laquelle elle doit conduire: mais après quelques essais on trouve-

Car alors on aura
$$M = X \vee (i + pp)$$
; $N = Y \vee (i + pp)$.

Car alors on aura $M = X \vee (i + pp)$; $N = Y \vee (i + pp)$.

& $P = \frac{p(\int X dx + \int Y dy)}{V(1 + pp)}$, d'où l'on tire

$$dP = \frac{dp(\int X dx + \int Y dy)}{(1 + pp)} + \frac{Xp dx + Yp dy}{V(1 + pp)}$$

& partant l'équation $N dx = dP$ donnera

$$Y dxV(1 + pp) = \frac{dp(\int X dx + \int Y dy)}{(1 + pp)V(1 + pp)} + \frac{Xp dx + Vp dy}{V(1 + pp)}$$

qui etant multipliée par $V(1 + pp)$ produira:

$$V dx + Vp dx - Xp dx - Vp dy = \frac{dp(\int X dx + \int Y dy)}{1 + pp}$$

Or puisque $p dx = dy$, il fera $Y pp dx - Vp dy = o$; & par confé.

 $Vdx-Xdy = \frac{dp(\int Xdx + \int Ydy)}{1+pp} ou \frac{dp}{1+pp} = \frac{Vdx - Xdy}{\int Xdx + \int Vdy}$ qui est la même équation, que nous avons trouvée pour la courbure du fil A P M.

quent on aura:

THEOREME II.

XVIII. Le fil A V M étant sollicité, comme on a supposé dans le probleme II. dans chaque point M par deux forces, l'une selon la direction des abscisses MQ qui soit ègale à une sonction X de l'abscisse CP = x; & l'autre selon la direction des appliquées MP, qui soit égale a' une sonction V de l'appliquée PM = y; alors ce fil prendra une relle figure A FM, dans laquelle cette expression sels (s X dx + s V dy) sera un minimum.

Le Theoreme precedent nous a dejà fait voir, que si le fil n'etoit sollicité que par les sorces F, alors cette formule $\int dx \int F' dy$ seroit un minimum: & par la même raison, si le fil étoit sollicité par les seules forces X, alors cette formule $\int dx \int X dx$ deviendroit un minimum. A' present nous voyons, que si ces deux differentes sorces agissent ensemble, alors aussi la somme de ces deux formules $\int dx (\int X dx + \int F' dy)$ y deviendra un minimum, ce qui sera à présent d'autent plus aise de démontrer a priori. Nous avons supposé les forces X & X = F con-

P contraires aux accroissemens des coordonnées x & y; car des que le point M obeiroit à ces forces, tant l'abscisse x que l'appliquée y en deviendroit plus petite. D'où il est clair, que si ces forces avoient des directions opposées, alors la formule $-\int ds \left(\int X dx + \int Y dy \right)$ deviendroit un minimum, & partant celle-cy + $\int ds (\int X dx + \int Y dy)$ un maximum: ce qui sert à faire voir l'étroite liaison entre les maxima & minima, de forte qu'on n'a qu'à changer le figne, pour changer le minimum dans un maximum, & réciproquement.

PROBLEME III.

XIX. Si l'epaisseur du fil A P M n'est pas la même partout, mais qu'elle varie selon une loi quelconque, & que ce fil soit sollicité en ebaque point M suivant la direction M Q par une sorce exprimée par une fonction quelconque de l'abscisse CP = x, trouver la figure que ce fil prendra.

Solution.

Soit X la fonction, à laquelle la force, qui tire l'élement M m fuivant MQ, est proportionelle; & cette force X doit etre regardée comme une force acceleratrice, qui etant multipliée par la masse de l'élément Mm, donners la veritable force motrice. Or le fil étant supposé d'une épaisseur inègale, la masse de l'élément Mm, n'e sera plus exprimée par ds, ni par conséquent la force par X ds. Soit donc f S ds la masse du fil entier A F M dont la longueur $\equiv s$, & la masse de l'élément Mm fera $\equiv Sds$, où S marque une fonction quelconque de s, d'où depend l'epaisseur du fil. Donc la force qui tire cet élément Mm, suivant la direction des abscisses MQ, sera $\equiv X S ds$, qui étant mise pour Q d's donners pour la figure du fil cette équation :

 $C d x \equiv d y f X \hat{S} d s.$ Posant d y = p d x & d s = d x v (i + p p) cette équation fe changera en $\frac{C}{p} = \int XS dx V(i + pp)$, & par la differentiation en

$$-\frac{C d p}{p p V(1+p p)} = X S d x, \text{ on } \frac{C V (1+p p)}{p} = \int X S d x.$$
Using four encore bourgest, quien puite coupoirre de certa équation

Il s'en saut encore beaucop, qu'on puisse connoitre de cette équation

la courbe que nous cherchons, mais cette équation suffix pour notre dessein qui est de découvrir une formule, qui étant supposée un mini-

mum produife la même équation
$$\frac{C V (1+pp)}{p} = \int X S dx$$
.

XX. Il paroit d'abord fort probable, que pour avoir cette sormule, nous n'avons qu'à écrire Sds, au lieu deds, dans les formules, qui satisfont aux questions précedentes. Ainsi pour ce cas que nous venons de developper nous aurons cette formule fSdsfXdx, qui etant supposée un minimum, devroit produire l'equation pour la courbure du fil. Cette formule comparée à la générale fSds, à cause de ds fSds fSds fSds qui etant une fonction renfermant non seulement les fSds, avec leurs differentiels, mais aussi l'arcs, il faut emplorer pour ce cas la règle qui suit.

Si Z est une fonction non seulement des variables x, y, & des quantités qui résultent de leurs différentiels, savoir $p = \frac{dy}{dx}$; $q = \frac{dy}{dx}$

 $\frac{dp}{dx}$; $r = \frac{dq}{dx}$ &c. mais aussi d'une formule intégrale $\int 3 dx = \pi$,

de forte que

dZ=LdH+Mdx+Ndy+Pdp+Qdq+Rdr &c.

Ud3 = Mdx + Ndy + Pdp + Odq + Rdr Uc.

Alors entre toutes les courbes, qui ont \(\beta dx \) de la même grandeur, celle où il y aura \(\beta Z dx \) un minimum sera exprimée pur cette équation.

$$o = N - \mathfrak{N} \int \mathbf{L} dx + \frac{1}{dx} dx \cdot (\mathbf{P} - \mathfrak{P} \int \mathbf{L} dx) + \frac{1}{dx^2} - i dx \cdot (\mathbf{Q} - \mathfrak{D} \int \mathbf{L} dx).$$

XXI. Dans le cas present S étant une sonction de $s \equiv \int dx$ V(1+pp), je serai $\Pi \equiv s \& \beta \equiv V(1+pp)$: & il sera $\mathfrak{M} \equiv o$, $\mathfrak{N} \equiv o$, $\mathfrak{N} \equiv o$, $\mathfrak{N} \equiv \frac{p}{V(1+pp)}$; Ensuite supposant $dS \equiv Kds$, nous aurons

 $dZ = Kds V(1+pp) \cdot \int Xdx + XSdxV(1+pp) + \frac{Sp dp}{V(1+pp)} \int Xdx$ & partant L = K V(1+pp) \int Xdx; M = XS V(1+pp); N = 0
& P = \frac{Sp \int X dx}{V(1+pp)}. \text{ De là l'equation cherchée fera:}

\[
\left(= -\frac{1}{dx} d. \left(\frac{Sp \int X dx}{V(1+pp)} - \frac{p}{V(1+pp)} \int KdxV(1+pp). \int Xdx\right)\]
Or puisque K \(dx \quad V(1+pp) = Kds, \text{ nous aurons } K \(dx \quad V(1+pp) = dS \)
& notre \(\frac{equation}{equation} \) \(\frac{equation}{equation} \) \(\frac{eq}{equation} \)
& prepart \(\frac{eq}{equation} \)
\[
\left(\frac{eq}{V(1+pp)} - \frac{eq}{V(1+pp)} \int Kds, \text{ nous aurons } K \(dx \quad V(1+pp) = dS \)
\[
\left(\frac{eq}{equation} \) \(\frac{eq}{equation} \)
\[
\left(\frac{eq}{equation} \)
\[
\left(\frac{eq}{equation} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\[
\left(\frac{eq}{eq} \)
\]
\[
\left(

 $C = \frac{p}{V(1+pp)} (S \int X dx - \int dS \int X dx).$ Mais le differentiel de $S \int X dx - \int dS \int X dx$ étant $\equiv XS dx$, nous aurons $C = \frac{p}{V(1+pp)} \int XS dx$, ou bien $\frac{C V(1+pp)}{p} = \int XS dx$, qui est la même équation, que la solution du probleme nous a fournie, & par consequent cette solution se trouve, si l'on cherche entre toutes les courbes isoperimetres, ou entre toutes les courbes, que le fil proposé pourroit former, celle, où il y aura cette formule $\int S dx \int X dx$ un minimum: & de là nous tirerons ce theoreme encore plus genéral.

THEOREME III.

XXII. Le fil parfaitement flexible AYM, dont la longueur = s, & la masse = s S d s, é ant sollicité en chaque point M par deux forces acceleratrices, suivant les directions MQ, MP, dont celle : là soit égale à une sonction X de l'abscisse CP = x, à laquelle la direction MQ est parallele; or celle-ci, qui agis dans la direction de l'appliquée MP = y, soit égale à une sonction Y de y, de sorte que l'elément du sit Mm = ds, dont la masse = S ds, soit sollicité par la force motrice X ds selon MQ & par la force motrice YS ds selon MP: la courbe, AYM, que le sit sormera, aura cette proprieté, que parmi toutes les autres

autres courbes de la même longueur, il y aura cette formule $\int S ds$ ($\int X dx + \int Y dy$) UN MINIMUM.

Il n'est pas necessaire de démontrer ce theoreme dans toute son étendue, car l'ayant démontre pour le cas, où l'elément Mm n'est sollicité que pat une force XSds, dans la direction MQ, la même démonstration servira aussi pour l'autre force YSds, si elle agissoit toute seule, desorte que pour le premier cas on aura la formule se d's si x dx, & pour l'autre celle-cy se d's si y dy, qui doit être un minimum. Or la solution du probleme second nous convaincre, que si les deux forces agissent ensemble, on n'aura qu'à ajouter ensemble les deux formules, qui appartiennent separement à ces deux cas: cependant on pourra s'asseurer tout à fait de cette verité, si l'on veut saire le calcul suivant les régles, dont nous nous sommes servi dans la solution du probleme II.

XXIII. Pour approfondir la nature de ces formules, il faut avoir egard à trois choses: Ima à la quantité des forces acceleratrices, dont chaque élément du fil est sollicité, Ildo à la direction de ces sorces & IIIio à l'epaisseur, ou à la masse du fil. La quantité de la force ac ? celeratrice se trouve, si l'on divise la sorce motrice dont chaque élèment du fil est sollicité, par la masse de ce même élèment : la force acceleratrice fera donc une quantité finic exprimée par une fonction. Jusqu'ici nous avons supposé des fonctions, ou de l'abscisse x, ou de l'appliquée y, pour exprimer ces forces acceleratrices. Pour la direction de ces forces, nous l'avons supposee parallele à celle des coordonnées x ou y, dont la force même étoit une fonction: Ainst la force exprimée par X, fonction de l'abscisse CP = x, agissoit dans la direction MQ parallele aux abscisses, & la force Y, fonction de l'anpliquée PM = y, agissoit dans cette même direction MP. Dans ces cas pour trouver les formules, qui contiennent un minimum, ou ce qui revient au même, pour représenter la quantité d'action, il faut multiplier chaque force X & Y par l'element de sa direction dx & dy, pour avoir X dx & Y dy, & d'en prendre les intégrales / X dx & / Y dy. A' ces formules on donnete le figne + fi les forces X & Y font contraires aux directions des quantités & & y, ou que leur action tend à diminuer ces quantités, comme la figure réprésente: or si une de

ces forces avoit une direction contraire, on donnera le signe — à la formule intégrale $\int X dx$ ou $\int Y dy$. Suivant cette régle par rapport aux signes, on ajoutera ensemble ces intégrales, s'il y en a plusieurs, & on multipliera la somme par la masse de l'elément du sil Sdx. Alors l'intégrale de ce produit $\int Sdx$ ($\pm \int X dx \pm \int Y dy$); sera la formule cherchée, dont la valeur est un minimum pour la courbe du sil.

XXIV. Cette régle, que nous venons de découvrir, demande, que la variable, dont la force est une fonction, & la force, ayent la même direction; & on se tromperoit, si l'on vouloit appliquer cette régle à des cas, ou cette identité de directions n'a pas lieu. Pour la preuve de cela, supposons que le fil A YM soit sollicité au point M suivant la direction de l'appliquée MP par une force, qui soit égale à une fonction de l'abscisse CP = x. Soit cette force x, & supposant le fil par tout également epais, nous aurons pour sa courbure cette équation x d'a x d'a x d'a x qui posant x d'a x se change en

$$B p = \int X dx V(1+pp)$$
, ou $\frac{B dp}{V(1+pp)} = X dx$, d'où l'on

tire
$$\int X dx = B f \frac{d^{-p}}{V(1+pp)}$$
.

Or on verra bientot, que cette courbe ne se trouve pas en saisant la sormule $\int ds \int X dy$ un minimum, où la sorce acceleratrice X est multipliée par dy, le differentiel de la ligue MP, qui représente la direction decette sorce, & l'integral $\int X dest y$ multiplié par l'élément du sil ds. Mais la courbe qu'on tire de cette sormule $\int ds / X dy$ suivant la methode de maximis & minimis sera bien differente de celle, que nous venons de trouver savoir

$$\int X dx = B \int \frac{dp}{V(1+pp)} = B I (p+V(1+pp))$$

XXV. Voyons donc quelle sera pour ce cas la formule, qui étant supposée un maximum, ou minimum, conduise à cette même équation. Soit $\int Z dx$ cette formule, & dZ = M dx + N dy + P dp; d'où on obtient en général cette équation $o = N - \frac{dP}{dx}$. Or

Or puisque notre équation $\int X dx = B \int \frac{dp}{V(1+pp)}$ ne contient pas y, on voit que N = o, & que l'équation pour la courbe fera dP = o, ou P = B. Soit pour abrèger $\Pi = \int \frac{dp}{V(1+pp)}$, de forte que Π est une fonction connue de p, & notre équation $\int X dx = B \Pi$, comparée à P = B, donnera $P = \frac{\int X dx}{\Pi}$, & partant $dZ = M dx + \frac{dp \int X dx}{\Pi}$; foit l'integral $\int \frac{dp}{\Pi} = \Phi$, & nous aurons $Z = \Phi$ $\int X dx$, & la formule dont la valeur est un maximum, ou minimum, dans la courbe du fil sera $\int \Phi dx \int X dx$, où Φ marque une fonction de p, qui renserme une double intégration savoir $\Phi = \int \frac{dp}{V(1+pp)} = \int \frac{dp}{V(1+pp)}$; formule si embarassée

qu'il semble presque impossible, qu'aucune theorie y sauroit jamais

conduire à priori.

XXVI. Nous voyons donc, qu'il n'est pas permis de donner à la régle, que nous avons tirée des trois theoremes precedens, une plus grande étendue, que pour les cas où, tant la quantité, que la direction des forces acceleratrices sont déterminées par la même quantité variable, & quoique jusqu'ici nous ayons suppose ces variables paralleles entr'elles, pourtant la régle mentionnée aura aussi lieu, si les variables, dont les forces sont des fonctions, fortent d'un point fixe. pourvû que les forces agissent dans la direction de ces mêmes variables. La même régle ne fouffrira non plus aucune exception, quand même le fil seroit sollicité en même tems vers plusieurs points fixes, par des forces acceleratrices, qui fussent proportionelles à des fonctions quelconques des distances à ces points. Comme cette circonstance contribuera confiderablement à la perfection de la theorie, que nous avons en vue, je joindrai les problemes fuivans, où je considérerai des forces dirigées vers un, ou plusieurs points fixes, pour en tirer les Memoires de l'Academie Tom. IV.

theoremes, qui contiennent les formules, dont la quantité d'action peut être représentée.

PROBLEME IV.

Fig. 2. XXVII. Le fil A M étant dans tous ses points M sollicité vers le point fixe C par une force, qui soit exprintée par une fonction quelconque de la distance MC: trouver la courbe CM, à laquelle le fil sera réduit.

SOLUTION.

Que l'axe CP auquel nous rapporterons la courbe, passe par le point C, & y ayant tiré la perpendiculaire MP, soit $CP \equiv x$, PM $\equiv y$, & il fera $CM \equiv V(xx + yy)$. Or soit $CM \equiv V(xx + yy) \equiv v$ & V la fonction de v, qui exprime la force acceleratrice, dont l'élément M m est tiré vers C. Décomposons cette force selon les directions MP, MQ paralleles aux coordonnées, $\frac{N}{2}$ nous aurons

la force felon M Q $\equiv \frac{\overline{V} x}{v}$ & la force felon M P $\equiv \frac{\overline{V} y}{v}$. Dono

dans la folution du probléme général nous n'avons qu'à mettre $\frac{V}{v}$

an lieu de Q & $\frac{V}{v}$ au lieu de P, & l'equation pour la courbe cherchée A M fera

$$dy \int \frac{V \times ds}{v} - dx \int \frac{V \cdot y \cdot ds}{v} = 0$$

où ds marque la masse de l'élément du fil Mm, que je supposerai ici de la même épaisseur par tout, desorte que $ds \equiv V(dx^2 + dz^2)$. Mettons comme auparavant $dy \equiv p dx$, pour avoir $p f = \frac{V x dx V(1+pp)}{v} = \int \frac{V y dx V(1+pp)}{v} dont le dissertiel est:$

$$dp \int \frac{\nabla x dx \, V(\mathbf{1} + pp)}{v} + \frac{\nabla x \, p dx \, V(\mathbf{1} + pp)}{v} = \frac{\nabla y dx \, V(\mathbf{1} + pp)}{v}$$

Soit de plus dp = q dx, & pour $\frac{\mathbf{V}}{n}$ écrivons \mathbf{U} , pour avoir:

$$\int U \times d \times V(\mathbf{1} + p p) = \frac{U(y-px) V(\mathbf{1}+pp)}{q}$$

dont le differentiel est :

$$UxdxV(t+pp) = \frac{dU(y-px)V(t+pp)}{q} - UxdxV(t+pp) + \frac{U(y-px)pdx}{V(t+pp)} - \frac{U(y-px)dqV(t+pp)}{qq}$$

qui se change en celle - cy

$$\frac{2 \times q \times d \times x}{y - p \times x} = \frac{d \cdot U}{U} + \frac{p \cdot q \times d \times x}{1 + p \cdot p} - \frac{d \cdot q}{q}$$

ou bien à cause de $q dx \equiv dp$ en celle-cy

$$\frac{2 \times d p}{y - p \times} = \frac{d U}{U} + \frac{p d p}{1 + p p} - \frac{d q}{q}$$
dont chaque membre est un differentiel logarithmique; car $d(y - p x)$

$$= -x dp, & partant \frac{2 \times d p}{y - p \times} = \frac{-2 d(y - p \times)}{y - p \times}$$

Par confequent l'integrale de notre équation fera (C-z)(y-px)

Par confident integrated note equation terate = 27()
$$\frac{tU + tv(1 + pp) - tq}{(y - px)^2} = \frac{UV(1 + pp)}{q} = \frac{UdxV(1 + pp)}{dp}$$

Donc $\frac{C d p}{(v-px)^2 V(1+pp)} = U d x$. Or puisque U est son.

ction de $v \equiv v(x + y y)$, & partent $v d v \equiv x dx + y dy \equiv dx$ (x + p y) multiplions notre équation par x + p y, pour avoir

$$\frac{\operatorname{C} d p \left(x + p y\right)}{\left(y - p x\right)^{2} V \left(1 + p y\right)} = \operatorname{U} d x \left(x + p y\right) = \operatorname{U} v d v = \operatorname{V} d v$$

à cause de V = U v; où le membre V d v est integrable : or je ré-

marque que l'autre membre
$$\frac{C d p (x+py)}{(y-px)^2 V(1+pp)} \text{ est également}$$

$$Y = inte-$$

integrable, ayant pour integrale $\frac{C V(r+pp)}{y-px}$. Car puisque d

$$d = \frac{(y-px) = -x d p \text{ à cause de } d y = p dx, \text{ il sera}}{(y-px)} = \frac{C p d p}{(y-px)} + \frac{Cxdp V(1+pp)}{(y-px)^2} = \frac{C d p (x+py)}{(y-px)^2} = \frac{C d p (x+py)}{(y-px)^2}$$

Par consequent nous aurons pour l'equation de la courbe cherchée:

$$\frac{\mathbb{C} \ V \left(\mathbf{I} + p \ p\right)}{\mathbf{y} - p \ x} = f \ \mathbf{V} \ d \ v.$$

XXVIII. Il y a encore un autre chemin de trouver l'integrale de l'equation differentielle, à laquelle nous fommes parvenus:

$$\bullet = \frac{dU(y-px)v(1+pp)}{q} - 2Uxdxv(1+pp) + \frac{U(y-px)pdx}{v(1+pp)} - \frac{U(y-px)dq}{q}\frac{v(1+pp)}{q}$$

Nous n'avons qu'à la multiplier par V(1+pp), pour avoir

$$o = \frac{dU(y-px)(1+pp)}{q} - 2Uxdx(1+pp) + U(y-px)pdx - \frac{U(y-px)dq(1+pp)}{q}$$

de laquelle supposons que l'integrale soit :

$$C = Z + \frac{U(y-px)(1+pp)}{q}$$
, qui etant differentiée donne

$$0 = dZ + \frac{dU(y-px)(i+pp)}{q} - Uxdx(i+pp) + 2U(y-px)pdx - \frac{U(y-px)dq(i+pp)}{q}$$

qui étant comparée à notre équation donnera:

$$dZ = -Uxdx (I + pp) - U(y-px)pdx = -Udx(x+py)$$

If y aura donc dZ = -U(x dx + y dy) = -Uv dv

& parceque $Uv \equiv V$, qui est fonction de v nous aurons $dZ \equiv -V dv \& Z \equiv -\int V dv$. Par conséquent notre équation integrée pour la premiere fois sera

$$C = -\int V \, dv + \frac{U(y-px)(1+pp)}{q}$$

on bien
$$\frac{U}{\int V dv} = \frac{q}{(y-px)(1+pp)}.$$

Multiplions de part & d'autre par $v dv \equiv dx(x+py)$ & nous aurons

$$\frac{U v dv}{\int V dv} = \frac{q dx (x+py)}{(y-px)(1+pp)}$$

Or puisque U v = V & q d x = dp,

$$\frac{V dv}{\int V dv} = \frac{dp(x+py)}{(y-px)(1+pp)} = \frac{x dp}{y-px} = \frac{p dp}{1+pp}$$
dont chaque membre est un differentiel logarithmique à cause de $x dp$

 $\equiv -d(y-px)$, & delà nous tirerons cette équation intégrale

$$I \int \nabla dv = -l(y-px) + l V(1+pp) + l C$$

d'où remontant aux nombres nous obtiendrons

$$\int \mathbf{V} \ d \ v = \frac{\mathbf{C} \ V \left(\mathbf{I} + p \, p\right)}{V - p \ x}$$

qui est la même équation, que nous avons trouvée par la premiere methode, aprés avoir fait deux integrations. Mais qu'on remarque en particulier l'équation qui s'est trouvée ici par la premiere integration

$$\int V dv = \frac{U(y-px)(1+pp)}{q} \text{ ou } \frac{q \int V dv}{1+pp} = \frac{V(y-px)}{v}$$

à laquelle conduira la methode de maximis & minimis.

THEOREME

XXIX. Le fil A M étant dans tous ses points M sollicité vers le point fixe C par une force acceleratrice V, qui soit une fonction quel. conque de la distance CM = v, la courbure du fil se trouvera, si l'on cherche entre toutes les courbes possibles, celle où la valeur de cette expression | d s f V d v est un minimum, (ds mar quant la masse de l'element du fil Mm.)

DEMONSTRATION.

Ayant fait $dy \equiv p dx$, $dp \equiv q dx$, la formule proposée $\int dx$ $\int V dv$ fe change en $\int dx v(1+pp) \int V dv$, supposant le fil par tout de la même grosseur, où $\int V dv$ fera une fonction de v, & partant son

differentiel
$$\equiv V dv \equiv \frac{V x dx + V y dy}{v}$$
 a cause de $v dv \equiv x dx$

$$Y_3 + y dy$$

Fig. 2,

Hydy. Done he nous comparons cette formule avec les expressions générales $\int Z dx \& dZ = M dx + N dy + P dp$, nous aurons $Z = V(1+pp) \int V dv$ $\tilde{\&} dZ = \frac{V x dx}{v} V(1+pp) + \frac{V y dy}{v} V(1+pp) + \frac{p d p \int V dv}{V(1+pp)}$ & partant $M = \frac{V x}{v} V(1+pp)$; $N = \frac{V y}{v} V(1+pp) \& P = \frac{p \int V dv}{V(1+pp)}$ Or la courbe, où $\int Z dx$ est un minimum, étant exprimée par cette équation $o = N - \frac{dP}{dx}$ ou N dx = dP, nous aurons pour notre $V y dx V(1+pp) = \frac{V p dv}{V(1+pp)} + \frac{dp \int V dv}{(1+pp) V(1+pp)}$ & multipliant par $V(1+pp) = \frac{V p dv}{V(1+pp)} + \frac{dp \int V dv}{(1+pp) V(1+pp)}$ where $V y dx V(1+pp) = \frac{V p dv}{V(1+pp)} + \frac{dv}{(1+pp) V(1+pp)} = \frac{Q dx \int V dv}{V(1+pp)} = \frac{Q Q Q dx}{V(1+pp)} = \frac{Q Q Q Q Q Q Q}{V(1+pp)} = \frac{Q Q Q Q}{V(1+pp)} = \frac{Q Q Q}{V(1+pp)}$

équation, qui à cause de v d v = x dx + y dy = dx (x + py) se réduit à celle-cy $\frac{V dx(y-px)}{v} = \frac{q dx f V dv}{1+pp} \text{ ou } \frac{V(y-px)}{v} = \frac{q f V dv}{1+pp}$

ce-qui est la même équation, que la solution du probleme précedent nous a fournie,

PROBLEME V.

XXX. Le fil parfaitement flexible A M étant dans tous ses points M follicité en même tems vers plusieurs points fixes C, C, C, & c, par des forces acceleratrices, qui soient exprimées par des fonctions quelconques des distances MC, MC, MC, & c. trouver la courbe, à laquelle ce fil sera réduit.

SOLUTION.

Ayant choisi deux directions fixes MQ, MP & perpendiculaires entr'elles, suivant lesquelles nous décomposerons chaque soient soient

Fig. 3.

foient les coordonnées pour chaque point avec les distances du point M à ces points C, C', C'' &c. nommées comme il suit:

C P $\equiv x'$; P M $\equiv y$; C M $\equiv v'$, la force M C $\equiv V'$ C'P' $\equiv x'$; P' M $\equiv y'$; C' M $\equiv v'$, la force M C' $\equiv V'$ C"P" $\equiv x''$; P" M $\equiv y''$; C" M $\equiv v''$, la force M C" $\equiv V''$

& on aura:

 $vv \equiv xx + yy$; $v'v' \equiv x'x' + y'y'$; $v''v'' \equiv x''x'' + y''y''$ Or puisque les abscisses x, x', x'' &c. & les appliquées y, y', y'' &c. ne different entr'elles que de quantites constantes, leurs differentiels feront égaux, ou il sera $dx \equiv dx' \equiv dx''$ &c. & $dy \equiv dy' \equiv dy'' \equiv &c$.

Donc posant $dy \equiv p dx$, & $dp \equiv q dx$, les quantités p, q, seront les mêmes pour tous les differens points C, C', C'' &c. & l'element du fil Mm sera $\equiv dx \vee (1+pp)$.

Decomposons maintenant chaque force V, V', V" &c. selon les di-

rections MQ & MP, &

la force V donnera la force $\equiv \frac{V x}{v}$ la force $\equiv \frac{V' y}{v'}$ la force $\equiv \frac{V' y'}{v'}$ la force $\equiv \frac{V'' y'}{v'}$ la force $\equiv \frac{V'' y'}{v'}$ la force $\equiv \frac{V'' y''}{v''}$ Soit pour abreger $\frac{V}{v} \equiv U; \frac{V'}{v'} \equiv U', \frac{V''}{v''} \equiv U''$ &c. & l'elément $M m \equiv ds \equiv dx \ V' \ (1 + pp)$ fera en tout follicité fuivant MQ par la force $\equiv Ux + U'x' + U''x''$

fuivant M P par la force $\equiv Uy + U'y' + U''y''$

Par conféquent mettant ces expressions pour Q & P, nous aurons pour la courbe du fil A M cette équation

dy f ds (Ux + U'x' + U''x'') = dx f ds (Uy + U'y' + U''y'')qui posant dy = p dx, donnera par la differentiation: dp f ds (Ux + U'x' + U''x'') + p ds (Ux + U'x' + U''x'') = ds (Uy + U'y' + U''y'')Out

Ou mettant
$$dp \equiv q dx$$
, & pour ds fa valeur $dx v (t + pp)$

$$\int dx (Ux + U'x' + U''x'') V(t + pp) = \frac{U(y - px) V(t + pp)}{q} + \frac{U'(y'' - px'') V(t + pp)}{q} + \frac{U''(y'' - px'') V(t + pp)}{q}$$

laquelle étant différentiée, comme dans la folution du probleme précedent, donnera:

$$o = \frac{dU(y-px)V'(t+pp)}{q} - 2UxdxV(t+pp) + \frac{U(y-px)pdx}{V(t+pp)} - \frac{U(y-px)dqV'(t+pp)}{qq} + \frac{dU'(y-px')V'(t+pp)}{q} - 2U'x'dx(t+pp) + \frac{U'(y'-px')pdx}{V(t+pp)} - \frac{U'(y'-px')dqV'(t+pp)}{qq} + \frac{dU''(y''-px'')V'(t+pp)}{q} - 2U''x''dxV'(t+pp) + \frac{U''(y''-px'')pdx}{V(t+pp)} - \frac{U''(y''-px'')dqV'(t+pp)}{qq}$$

qui étant multipliée par V(t + pp), & integrée comme dans le § XXVIII, donnera :

$$C = -\int V \, dv + U \, (y-px) \, (i+pp) : q$$

$$-\int V' \, dv' + U' \, (y'-px') \, (i+pp) : q$$

$$-\int V'' \, dv'' + U'' \, (y''-px'') \, (i+pp) : q$$

Ou si nous tirons des centres de forces C, C', C'' des perpendiculaires sur la tangente de la courbe, & que nous nommions ces perpendiculaires u, u', u'' &c, nous aurons.

culaires
$$u$$
, u' , u'' &c, nous aurons.

$$C = + \frac{\nabla u \, dv}{du} - \int V \, dv$$

$$+ \frac{\nabla' u' \, dv'}{du'} - \int V' \, dv'$$

$$+ \frac{\nabla'' u'' \, dv''}{du''} - \int V'' \, dv''$$

Si nous multiplions par $\frac{q}{1 + pp}$ nous obtiendrons cette équation:

$$\frac{q}{\mathbf{I} + pp}(/\mathbf{V} dv + f \mathbf{V}' dv') = \begin{cases} +\mathbf{U} (y - px) = \begin{cases} +\mathbf{V} (y - px') : v \\ +\mathbf{U}' (y' - px') \\ +\mathbf{U}'' (y'' - px'') \end{cases} + \mathbf{V}'' (y'' - px'') : v'' \end{cases}$$

qui exprime la nature de la courbure du fil.

THEOREME V.

XXXI. Le fil parfaitement flexible A M étant dans tous ses points M sollicité vers pluseurs points fixes C, C', C'' & c. par des forces acceleratrices V, V', V'' & c. qui soient des sonctions quelconques des distances $MC \equiv v$, $MC' \equiv v'$, $MC'' \equiv v''$ & c. (c. à d. chacune de la distance qui lui répond), la courbe, que le fil formera aura cette proprieté, que la valeur de cette formule $\int ds$ ($\int V dv + \int V' dv' + \int V'' dv''$) y sera un minimum, où ds marque la masse de l'elément du fil Mm.

DEMONSTRATION.

Soit le fil partout de la même grosseur, desorte que ds, qui devroit marquer la masse de l'elément du fil Mm, signifie simplement sa longueur $dx \vee (i+pp)$, supposant $dy \equiv p dx$. Car on reconnoitra aisement, que la demonstration fera la même, si au lieu de ds on mettoit dans la formule Sds, où S marqueroit une sonction quelconque de s. Cela remarqué, si nous y appliquons les formules générales $\int Zdx \& dZ \equiv Mdx + Ndy + Pdp$, nous aurons:

 $Z \equiv (\int V dv + \int V^{\prime} dv^{\prime} + \int V^{\prime\prime} dv^{\prime\prime}) Y (i + pp)$

& puisque:

$$dv = \frac{x/x + ydy}{v}; dv' = \frac{x'dx + y'dy}{v'}; dv'' = \frac{x''dx + y''dy}{v''}$$

nous aurons les valeurs suivantes:

$$M = \left(\frac{Vx}{v} + \frac{V'x'}{v'} + \frac{V''x''}{v''}\right)V(t+pp)$$

$$N = \left(\frac{V_y}{v} + \frac{V'_y'}{v'} + \frac{V''_y''}{v''}\right)V(i + pp)$$

$$P = \frac{p}{V(1+pp)} (\int V dv + \int V' dv' + \int V'' dv'')$$

Or ces valeurs etant trouvées, nous favons que la courbe, où $\int Z dx$ est un *minimum*, sera exprimée par cette équation : N dx = dP: qui sera :

$$\left(\frac{\nabla y}{v} + \frac{\nabla' v'}{v'} + \frac{\nabla'' y''}{v''}\right) d \times V(1 + p p) = =$$

 $\frac{p}{V(1+pp)}$ $(Vdv+V'dv'+V''dv'')+\frac{dp}{(1+pp)V'(1+pp)}$ $(\int Vdv+\int V'dv'+\int V''dv'')$ & multipliant par V'(1+pp), nous obtiendrons en faifant dp = q dx; & en remettant pour dv, dv', dv'' leurs valeurs; cette équation:

$$\frac{V'(y-p\,x')}{v}\,+\,\frac{V''(y'-p\,x')}{v'}\,+\,\frac{V'''(y''-p\,x'')}{v''}=$$

$$\frac{1+pp}{q}\left(\int V dv + \int V' dv' + \int V'' dv''\right)$$

laquelle étant la même, que la folution du problème précedent nous a fournie; la verité du theoreme est maniseste. Si l'on vouloit entreprendre le calcul, on s'asseureroit par une opération semblable, de la verité du theoreme pour les cas où l'épaisseur du fil seroit supposée variable. Car alors on n'aura qu'à mettre S ds pour ds, & pour S prendre une sonstion quelconque de s, tout comme nous avons sait dans la solution du Probl. III.

XXXII. Nous voilà donc tout à fait éclaircis sur la maniere de déterminer la quantité d'action, lorsque les forces agissent, ou en des directions données, ou lorsqu'elles sont dirigées vers des points sixes, pourvuque que la quantité de chaque sorce soit exprimée par une sonction de la distance à son point sixe. Car le cas où les directions d'une sorce sont paralleles entr'elles, est compris dans l'autre, où la sorce est dirigée vers un point sixe, quand ce point s'eloigne à l'in-

à l'infini. Or quoique dans ce cas, où la distance au point fixe devient infinie, il femble que la force ne puisse pas être exprimée par une fonction de cette distance, la régle donnée y trouve pourtant lieu, & ne demande aucune exception. Car soit z la distance infinie du lieu, où la force agit, au point fixe qu'on suppose eloigné à l'infini; on en pourra retrancher une ligne constante a pareillement infinie, desorte que z - a devienne une ligne finie; & alors la quantité de la force doit être exprimée par une fonction de cette ligne finie z -- a, pourqu'on puisse appliquer la régle trouvée: car il est clair, que la force étant une fonction de z - a, pourra être regardée comme une fonction de la distance même z, bien qu'elle foit infinie. Or dans ce cas z - a marquera la distance du lieu, où la force agir. à une ligne droite, qui est perpendiculaire aux directions de la force. qui feront paralleles entr'elles. C'est donc la raison, pourquoi notre règle a pu être appliquée avec succes dans les cas, où la force, qui agissoit selon la direction de l'abscisse ou de l'appliquée, a été exprimée par une fonction de l'abscisse, ou de l'appliquée.

XXXIII. Cela remarqué, nous pourrons établir, que la régle, que nous venons de découvrir pour déterminer la quantité d'action. aura lieu toutes les fois, que les forces, dont le fil est follicité, seront dirigées vers des points fixes, & que la quantité de chaque sorce fera exprimée par une fonction queleonque de la distance à ce point fixe, auquel cette force est dirigée. Or dans les cas où cette condition a lieu, quelque grand que soit le nombre des forces, qui agissent fur le fil parfaitement flexible, on trouvera la figure du fil, en cherchant celle, où la quantité d'action devient un minimum. Pour cet effet, il saut considerer chaque sorce separement: Soit dS l'elément de la masse du fil, sur lequel les forces agissent, & V une de ces forces acceleratrices dirigée vers un point fixe, dont la distance à l'elément du fil foit = v, desorte que V soit une sonction quelconque de cette distance v; & alors qu'on prenne l'intégral / V d'v, auquel on donnera le signe +, si l'action de la force tend à diminuer la distance v, mais s'il arrive le contraire, le signe -. Ayant tiré selon cette régle pour chaque force la formule JV dv., on recueillira tou.

Z 2

tes ces formules avec leurs fignes dans une fomme, que je nommerai W; & alors la quantité d'action fera exprimée par cette formule JW dS, qui étant supposée un minimum, donnera la figure du fil. En examinant cette expression de la quantité d'action, on la trouvera parfaitement d'accordavec celle que Monsieur de Mauperruis a publiée dans les Mémoires de l'Academie Royale des Sciences de Paris pour l'An. 1740. & qu'il a tirée de principes, qui tiennent plutot à la Metaphysique qu'à la Mccanique.

XXXIV. Quoique je n'aye appliqué cette régle, qu'aux fils parfaitement flexibles, on reconnoîtra ailement que cette maniere de déterminer la quantité d'action doit être beaucoup plus générale, & qu'elle aura lieu dans tous les autres objets, fur lesquels les mêmes forces peuvent agir: car en effet, le cas, auquel Mr. de Maupertuis 2 appliqué cette régle est bien different de celui cy, que j'ai consideré dans les problemes précedens. Il n'y a donc aucun doute qu'on ne doive exprimer de la même maniere la quantité d'action des forces semblables, qui agissent sur un fil roide, ou élastique : or dans ce cas; comme la courbure d'un tel fil ne dépend pas uniquement de ces forces, qui agissent sur chacun de ses élémens, mais outre cela aussi de sa roideur, ou de son élasticité; il faut ajouter à la quantité d'action qui refulte des forces, encore la quantité d'action qui convient à la soideur, ou élasticité même du fil, pour obtenir l'expression totale, qui sera un minimum. Mais il ne paroit pas si facile de déterminer fuivant la même régle, que je viens de donner pour les forces, la quantité d'action, qui convient à l'élafticité; puisque l'action de l'elasticité semble tout à fait différente de celle des forces, que fai-confiderees jusqu'ici, tant par rapport à la direction qu'à la quantité de l'élasticité. Je tacherai donc de découvrir à posteriori cette quantité d'action de l'élafticité, en cherchant l'expression, qui étant supposee un minimum, fournisse la même courbe, que les principes de la Mecanique donnent pour un fil, élastique follicité par des forces quelconques.

XXXV. Si le fil élastique AYM n'est follicité qu'au bout A par deux forces constantes AB = A & AC = C, la courbe à laquelle

quelle il sera réduit, sera exprimée par cette équation $\frac{S}{L} = By$ Cx, où r marque le rayon de la courbure su point M, & S signisie l'épaisseur du sil au point M ou l'élasticité absolue. De sorte que fi le fil est partout également élastique, cette quantité S deviendra constante; soit doncS = A, & Péquation $\frac{A}{x} = By - Cx$ exprimera la nature de la courbe élastique ordinaire. Dans ce cas Mr. Daniel Bernoulli a remarqué que cette courbe se trouve, si l'on rend cette formule $\int \frac{ds}{rr}$ un minimum, où ds marque l'elément de la courbe Mm. De là il faut donc conclurre que la quantité d'action de l'élasticité est proportionnelle à la formule $\int \frac{ds}{s}$; mais il n'est pas encore clair, si elle se peut combiner avec les formules, qui représentent les quantités d'action des forces follicitantes, ou en cas que cela foit permis, par quelle constante on doit multiplier cette formule $f(\frac{\pi}{r})$ pour qu'elle puisse être mile en parallele avec les quantités d'action des forces, qui agiront sur le même fil. Pour nous asseurer sur cet article, je m'en vais chercher par les principes de Mecanique la courbure d'un fil élastique, qui est en chaque point M sollicité selon la direction M Q parallele aux abscisses C P $\equiv x$, par des forces X qui soient des fonctions quelconques des abscisses. Et ensure je tacherai de découvrir la formule, dont la valeur soit la plus petite dans la courbe du fil que j'aurai trouvée.

PROBLEME VI.

XXXVI. Le fil élastique AYM, dont l'epaisseur aussi bien que Rélassicité soit partout la même, étant dans tous ses points M sollicité suivant la direction M Q parallele aux abscisses CP, par des forces accele-

Fig. 3.

celeratrices qui soient exprimées par une fonction quelconque de ces mêmes abscisses: srouver la courbe AYM, que ce sit prendra.

SOLUTION.

Soit l'abscisse CP = x, l'appliquée PM = y, l'elément du fil Mm = ds, la force acceleratrice MQ = X, & partant la force motrice Xds, puisque ds marquera en même tems la masse de l'esément du fil Mm. Soit ensuite le rayon de la courbure en M = r, qui supposant $dy \equiv p dx$; $dp \equiv q dx$, sera exprimé en sorte $r \equiv$ $\frac{(\mathbf{I} + pp) V(\mathbf{I} + pp)}{(\mathbf{I} + pp)}; \& ds = dx V(\mathbf{I} + pp).$ l'effet de l'élasticité, nous avons vu cy-dessus, que son moment pour courner le fil autour du point M, est $\equiv \frac{A}{a}$, A marquant une quantité conflante proportionelle à la quantité absolue de l'elasticité. Cela pose, puisque dans l'équation générale donnée §. IX. il y aura S = A, Q = X, & P = o, par consequent / P ds constant = C, nous aurons pour la courbe du fil AYM cette équation $\frac{A}{a} \equiv f dy$ $\int X ds - Cx$: & prenant les différentiels: $Ad = \frac{1}{r} \equiv dy \int X ds$ -Cdx ou $\frac{A}{b}$ d. $\frac{1}{r} = dx \int X ds - \frac{Cdx}{b}$. Prenons enemcore les différentiels en supposant d'a constant, & nous aurons $Ad\left(\frac{1}{p}d,\frac{1}{r}\right) == X dx^2 V (1 + pp) + \frac{C dx dp}{pp}$ puisque ds = dx V (1 + pp) d'où nous; obtiendrons: $\frac{A}{V(1 + pp)} d \cdot (\frac{1}{p} d \cdot \frac{1}{r}) = X dx^2 + \frac{C dx dp}{p p V (1 + pp)}$ Pour integrer cette équation supposons $\frac{1}{p} d \cdot \frac{1}{r} = R dx & a$ caufe

cause de
$$d(\frac{1}{p} d, \frac{1}{r}) \equiv dR dr$$
 nous aurons

$$\frac{A d R}{V (I + pp)} = X dx + \frac{C dp}{pp V (I + pp)}$$

dont l'intégral sera :

$$\frac{AR}{V(1+pp)} + Af \frac{Rpdp}{(1+pp)V(1+pp)} = fXdx - \frac{CV(1+pp)}{p}$$

Or puisque $dp = q dx & R dx = \frac{1}{p} d \frac{1}{r}$ il ferz

$$\int \frac{\mathbf{R} \ p \ d \ p}{(\mathbf{I} + pp) \ V(\mathbf{I} + pp)} = \int \frac{q}{(\mathbf{I} + pp) \ V(\mathbf{I} + pp)} \ d \cdot \frac{\mathbf{I}}{r} = \int \frac{\mathbf{I}}{r} \ d \cdot \frac{\mathbf{I}}{r} = \frac{\mathbf{I}}{2 \ rr}$$

parce que $\frac{(1+pp)V(1+pp)}{q} = r$. Par conféquent nous

aurons:

$$\frac{A d (\mathbf{r} : r)}{p d x V(\mathbf{r} + p p)} + \frac{A}{2 r r} = \int X d x - \frac{C V(\mathbf{r} + p p)}{p}$$

Mais il y aura $\frac{A}{2rr} = \frac{A q q}{2(1+pp)^3} \& d\frac{1}{r} =$

$$\frac{d \cdot p}{(1+pp) \cdot V(1+pp)} - \frac{3 \cdot q \cdot p \cdot d \cdot p}{(1+pp)^2 \cdot V(1+pp)} = \frac{d \cdot q}{(1+pp) \cdot V(1+pp)} - \frac{3 \cdot p \cdot q \cdot d \cdot x}{(1+pp)^2 \cdot V(1+pp)}$$
The forms are proved forms into a prior forms.

de sorte que notre équation integrée sera :

$$\frac{A d q}{p(1+pp)^{2} dx} - \frac{3Aqq}{(1+pp)^{3}} + \frac{A q q}{2(1+pp)^{3}} = \int X dx \frac{CV(1+pp)}{p}$$
ou bien $\int X dx = \frac{CV(1+pp)}{p} + \frac{A d q}{pdx(1+pp)^{2}} - \frac{5Aqq}{2(1+pp)^{3}}$

Il n'est pas besoin, qu'on cherche à integrer cette équation encore une sois; car elle sussit pour rechercher la sormule, qui par la methode des plus grands & plus petits donne la même équation.

XXXVII. Pour

XXXVII. Pour découvrir la formule \(Z \, d \, x \), qui étant suppofee un minimum produise la même courbe, que nous venons de trouver, je commençerai par considerer separément, tant les sorces, dont le fil est sollicité, que son elasticité. Et d'abord si l'elasticité du fil evanouissoit, la formule qui représente la quantité d'action, seroit, comme nous avons vu, $= \int ds \int X dx$: or fi la force X evanouïssoit, & que la courbe devint l'elastique commune, alors la formule qui représente la quantite d'action seroit $= \int \frac{d^2 f}{dr^2}$. Delà on pourra conclure, que joignant les forces X & l'elafficité ensemble, la formule, qui représentera la quantité d'action, aura une telle forme sds $\int X dx + E \int \frac{ds}{r} où \int ds (\int X dx + \frac{E}{r})$, de sorte que la quantité mais nous ne favons pas encore, si la quantité E est égale à A ou à quelque fonction de A. Je serai donc la recherche de la courbe, où la valeur de cette expréssion générale $\int ds (\int X dx + \frac{E}{r})$ devient un minimum. Soit pour cet effet $dy \equiv p dx$, $dp \equiv q dx$, & if y aura ds $= d \times V(1+pp), \ \mathcal{E}' r = \frac{(1+pp)V(1+pp)}{q}; \ d'où notre for$ mule fera $\equiv \int dx \left(\int X dx + \frac{E q q}{(1 + pp)^3} \right) V(1 + pp).$

XXXVIII. Celle-cy étant comparée à la formule générale $\int Z dx$, donners $Z = (1 + pp)^{\frac{1}{2}} \int X dx + \frac{E}{(1 + pp)^{\frac{1}{2}}} \frac{q}{(1 + pp)^{\frac{1}{2}}}$ d'où l'on voit que Z fera une fonction des quantités $x, p \otimes q$: & partant pofant dZ = M dx + N dy + P dp + Q dq, nous aurons: $M = X \sqrt{(x + qp)} + N = \frac{p}{2} \int X dx =$

 $M = X V (1+pp); N = 0; P = \frac{p \int X dx}{V(1+pp)} - \frac{5 E p q q}{(1+pp)^{\frac{7}{4}}}$

&
$$Q = \frac{2 E q}{(1+pp)!}$$
. Or l'équation pour la courbe, où la valeur de la formule $\int Z dx$ est un minimum, sera $o = N - \frac{dP}{dx} + \frac{dQ}{dx^o}$ ou puisque $N = 0$, celle-cy: $o = -dP + \frac{dQ}{dx}$. & prenant les intégrales $D = P - \frac{dQ}{dx}$ ou $Pdx - dQ = D dx$: ou bien $dQ - Pdx + D dx = 0$, substituons pour P & Qleurs valeurs trouvées, & puisque $dQ = \frac{2E dq}{(1+pp)!} = \frac{10E pqdp}{(1+pp)!} = \frac{2E dq}{(1+pp)!} = \frac{10E pqdp}{(1+pp)!} = \frac{2E dq}{(1+pp)!} = \frac{10E pqdx}{(1+pp)!} = \frac{10E pqdx}{$

courbes possibles celle, où la valeur de cette expression $\int ds \int X dx$ $\frac{1}{r}$ A $\int \frac{ds}{r}$ sera la plus petite: d'où nous tirons le theoreme suivant.

THEOREME VI.

XXXIX. Le fil elastique AYM, dont l'epaisseur aussi bien que l'esassicisé sois parsous la même, de sorse que la sorce de l'elasticité au poins M, laquelle consrebalance sa somme des momens de soutes les sorces, qui

agissent sur le fil, soit $\equiv \frac{A}{r}$, où r marque le rayon de la courbure au point

M; le fil étant sollicité dans tous ses points M suivant la direction M Q parallele aux abscisses CP = x, par des forces acceleratrices X, qui soient des fonctions quelconques de l'abscisse x, la courbe, que ce fil formera, sera trouvée si l'on cherche parmi toutes les courbes possibles celle

où cesse expression $\int ds \left(\int X dx + \frac{A}{2rr} \right)$ sera un minimum, vii ds marque la masse de l'élément du fil M m.

On voit bien, siau lieu des forces X, dont les directions sont paralleles aux abscisses x, nous eussions supposé, que les élémens du fil Mm fussent sollicités vers plusieurs points fixes C, C', C'' &c. par des forces acceleratrices V, V', V'' &c. qui soient des fonctions quelconques des distances $CM \equiv v$, $C'M \equiv v'$, $C''M \equiv v''$ &c. pendant que

l'élasticité $\frac{A}{r}$ demeurât la même, dans ce cas plus général, dis-je la courbure du fil se trouvera en faisant un minimum cette formule:

$$\int d y \left(\int \nabla d v + \int \nabla' d v' + \nabla'' d v'' + &c. + \frac{A}{2 rr} \right)$$

Fig. 3.

Et même si le fil n'etoit pas de la même grosseur par tout, mais que la masse de l'élément M m sut = S ds on n'auroit qu'à écrire S ds au lieu de ds, dans cette formule; pourvû que nonobstant cette variabilité de l'épaisseur du sil, l'élassicité absolue A nechangeat point : car d'ailleurs la quantité A deviendroit variable.

XL. Delà

XL. De là il semble que la quantité d'action de l'élasticité se détermine d'une saçon tout à sait différente, de celle, qui fert pour les vraies forces follicitantes, vu qu'il n'y a pas de ressemblance entre les formules $\int V dv & \frac{A}{2r}$. Cependant le coëfficient $\frac{1}{2}$ me fait conjecturer, que cette quantité A pourroit être originairement une formule intégrale, comme $\frac{A}{r}$ $\frac{1}{r}$, forme qui approche déjà fort de celle / V d v. De plus on voit trés clairement que A répond à V, car comme V signifie la quantité de la force dont l'élément Mm est follicité dans la direction MC, ainti A marque la quantité de la force de l'élasticité au point M. Mais il n'est pas encore clair, comme le differentiél de puisse répondre à dv: neantmoins l'analogie paroitra, dés qu'on fera ces réfléxions. Le differentiel do pris negativement marque l'espace par lequel le point Mseroit transporté, s'il obeisfoit tant soit peu à la sollicitation de la sorce V: voyons donc si le différentiel $d = \frac{1}{r}$ pourra signifier le même effet par rapport à l'élasticité.

La force de l'élasticité $\frac{A}{r}$ tend à remettre le fil selon une ligne droite, ou à en diminuer la courbure. Soit donc O le centre de la courbure de l'élèment $Mm \equiv ds$, qui de la situation droite $m\mu$ differe de l'angle $Mm\mu \equiv MOm$; soit cet angle $MOm \equiv d\phi$, & puisque $MOm \equiv ds$, il sera $d\phi \equiv \frac{ds}{r}$; Or la courbure de l'élément $Mm \equiv ds$ se mesure par l'angle $MO!m \equiv d\phi$, & absolument sans avoir égard à la quantité de l'élément $Mm \equiv ds$ cette mesure sera $d\phi$

Fig. 4.

 $\frac{d\Phi}{dt} = \frac{1}{r}$. Donc pour peu que l'élasticité produise un effet, cette quantité T en sera diminuée; & partant il est clair, que le differentiel de cette quantité - pris négativement, représente le chemin, que la force de l'élafficité fait decrire à l'élément Mm, des qu'elle produit quelque effet : d'où l'on voit clairement, que ce que le différentiel du marque par rapport à la force V, revient au même, que le différentiel de $\frac{1}{r}$ ou $d_r = \frac{1}{r}$ signifie par rapport à la force de l'élasticité $\frac{A}{r}$: comme V est une fonction de v, de même la force de l'élasticité A est une fonction da la quantité 🗓, dont le differentiel réprésente l'action instantanée. De là on pourra tirer cette régle pour trouver la quantité d'action de la force de l'élasticité. Soit T la sorce de l'élasticité, que nous avons supposée $=\frac{A}{a}$, & que T soit une sonction quelconque de r ou de $\frac{1}{r}$: qu'on-multiplie cette force T par le differentiel de $\frac{1}{r}$ ou par dr, supposant $r = \frac{1}{r}$ pour trouver l'intégrale fT dt, qui étant multipliée par la masse de l'élément Mm, qui soit ds ou Sds, l'intégrale du produit sds sfTds donnera la quantité d'action de la force de l'élafficité. Où il est evident, que cette régle est précisément la même, que celle que nous avons trouvée pour les autres sorces, dont le fil puisse être solliciré. Par consequent la regle, que Mons. de Maupertuis a donnée dans les Mem. de l'Acadde Paris est beaucoup plus générale, qu'on pourroit penser, puisqu'elle s'etend non seulement à toutes sortes de forces, qui sont dirigées vers des centres fixes, mais aussi aux forces d'elasticité; &iln'y a aucun doute, qu'elle ne soit encore plus générale. REFLE-

FABVII.д_P 292. M_m æ ச \mathcal{M}_m \mathscr{P}' \mathscr{P}''

Mem: de l'Acad. T. Wad p. 153.